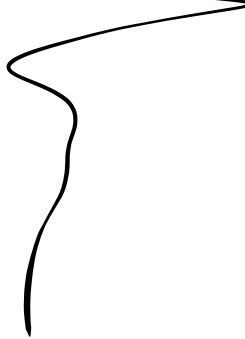


Lösnings-forslag

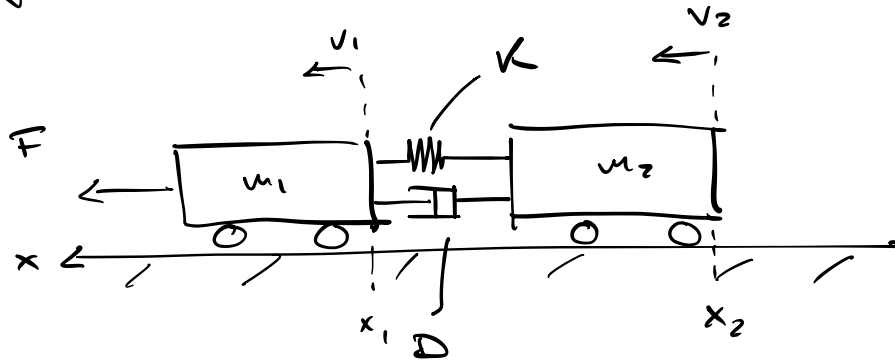
Tentamen

2022-07-06

DT 504 A



Uppgift 1

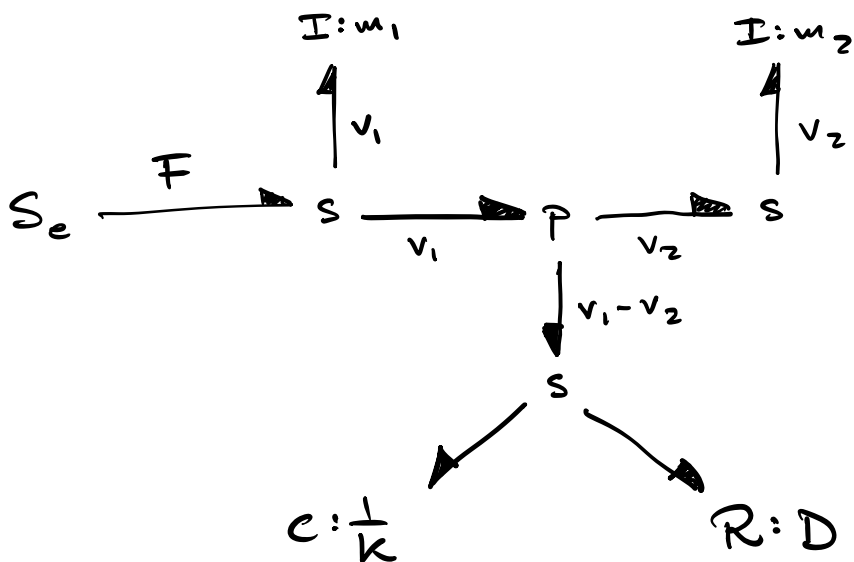


Extern kraft F

Dämpare $F_d = D(v_1 - v_2)$

Fjäder $F_k = K(x_1 - x_2)$

a) Rita bindnings-grafen för systemet.



Svar: S_e ovan.

Uppgift 1b/ Best. alla dim. lösa
param. för syst.

Parametrar: m_1, m_2, K, D

Dimensioner:

$$[m_i] = M$$

$$[K] = \left[\frac{F}{x} \right] = \frac{MLT^{-2}}{L} = MT^{-2}$$

$$[D] = \left[\frac{F}{v} \right] = \frac{MLT^{-2}}{LT^{-1}} = MT^{-1}$$

Dimensions matrix enl. kap. 4.4

$$A = \begin{matrix} & m_1 & m_2 & K & D \\ \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -2 & -1 \end{bmatrix} & \begin{matrix} M \\ L \\ T \end{matrix} \end{matrix}$$

Best. nollrummet till A:

$$\left[\begin{array}{cccc|c} 1 & 1 & 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -2 & -1 & 0 \end{array} \right] \xrightarrow{\text{row 2} \leftarrow \text{row 1} \cdot \frac{1}{2}} \sim \left[\begin{array}{cccc|c} 1 & 1 & 0 & \frac{1}{2} & 0 \\ 0 & 0 & 2 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{array} \right]$$

$$\mathbf{e} = [a \ b \ c \ d]^T \text{ löser } A\mathbf{e} = 0 \text{ om}$$

$$\left. \begin{array}{l} a + b + \frac{1}{2}d = 0 \\ 2c + d = 0 \end{array} \right\} \left. \begin{array}{l} c = -d \frac{1}{2} \\ a = -b - d \frac{1}{2} \end{array} \right\}$$

$$\Rightarrow \mathbf{e} = \begin{bmatrix} -b - d \frac{1}{2} \\ b \\ -d \frac{1}{2} \\ d \end{bmatrix} = b \begin{bmatrix} -1 \\ 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} + \frac{d}{2} \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \\ -1 \\ 2 \end{bmatrix}$$

\Rightarrow Nollrummet spänns av

$$\text{Nul } A = \text{span} \{ [-1 \ 1 \ 0 \ 0]^T, [-1 \ 0 \ -1 \ 2]^T \}$$

\Rightarrow Systemet har två dimensionslösa parametrar

$$\eta = \frac{m_2}{m_1} \quad \& \quad \zeta = \frac{D^2}{m_1 K}$$

(check $[\zeta] = \frac{M^2 T^{-2}}{M M T^{-2}} = 1$ ok!)

Svar: Systemet har två dimensionslösa parametrar $\eta = \frac{m_2}{m_1}$ & $\zeta = \frac{D^2}{m_1 K}$

Uppgift 1c System ekv. på tillstånds form

$$\left. \begin{aligned} F_d &= D \cdot (v_1 - v_2) \\ F_k &= K(x_1 - x_2) \\ m_1 \dot{v}_1 &= F - F_k - F_d \\ m_2 \dot{v}_2 &= F_k + F_d \end{aligned} \right\} \text{Syst. ekv.}$$

Skriv på tillstånds-form genom att introducera

$$\left. \begin{aligned} x_3 &= v_1 \\ x_4 &= v_2 \end{aligned} \right\} \Rightarrow \begin{cases} \dot{x}_3 = \dot{v}_1 \\ \dot{x}_4 = \dot{v}_2 \end{cases} \& \begin{cases} \dot{x}_1 = x_3 \\ \dot{x}_2 = x_4 \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow m_1 \dot{v}_1 &= m_1 \dot{x}_3 = F - F_k - F_d = F - K(x_1 - x_2) - D(v_1 - v_2) \\ &= F - K(x_1 - x_2) - D(x_3 - x_4) \\ m_2 \dot{v}_2 &= m_2 \dot{x}_4 = F_k + F_d = K(x_1 - x_2) + D(x_3 - x_4) \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} \dot{x}_1 = x_3 \\ \dot{x}_2 = x_4 \\ \ddot{x}_3 = -\frac{K}{m_1}(x_1 - x_2) - \frac{D}{m_1}(x_3 - x_4) + \frac{F}{m_1} \quad (*) \\ \ddot{x}_4 = \frac{K}{m_2}(x_1 - x_2) + \frac{D}{m_2}(x_3 - x_4) \end{cases}$$

Svar: Systemekvationerna på tillståndsform ges av (*).

Uppgift 2 / Betr. ODE:n $\ddot{x} + \sin x = u(t)$

a) Skriv på tillståndsför

$$\text{Låt } x_1 = x, \quad x_2 = \dot{x} \Rightarrow \dot{x}_2 = \ddot{x}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} \dot{x}_1 = x_2 \\ \dot{x}_2 = -\sin x_1 + u(t) \end{cases} \quad (*)$$

Svar: Systemekv. på tillståndsför ges av (*).

b) Best. alla stationärtillstånd för $u(t) = 0$

$$\text{Stationärtillstånd} \Rightarrow \dot{x}_1 = \dot{x}_2 = 0$$

$$\Rightarrow \begin{cases} 0 = x_2 \\ 0 = -\sin x_1 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} x_2 = 0 \\ \sin x_1 = 0 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} x_1 = \pi n, \quad n \in \mathbb{Z} \quad (\text{alla pos. \& neg. heltal}) \\ x_2 = 0 \end{cases}$$

$$\Rightarrow x = \pi n, \quad \dot{x} = 0, \quad \ddot{x} = 0$$

Svar: För $u(t) = 0$ har systemet stationärtillstånden $x = \pi n, \quad n \in \mathbb{Z}$.

Uppgift 2c / Linjär tillståndsform genom linjärisering.

Väljer stat. tillst. $x_0 = 0 \Rightarrow x_0 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$
för $x = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}$

Allmänt för linjärisering runt x_0 & u_0 .
från tillstånds form $\dot{x} = f(x, u)$

$$\dot{x} \approx \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_{x=x_0} \cdot (x - x_0) + \left. \frac{\partial f}{\partial u} \right|_{u=u_0} \cdot (u - u_0)$$

$$x = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}, \quad x_0 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}, \quad u = [u(t)], \quad u_0 = [0]$$

$$f(x, u) = \begin{bmatrix} x_2 \\ -\sin x_1 + u \end{bmatrix}$$

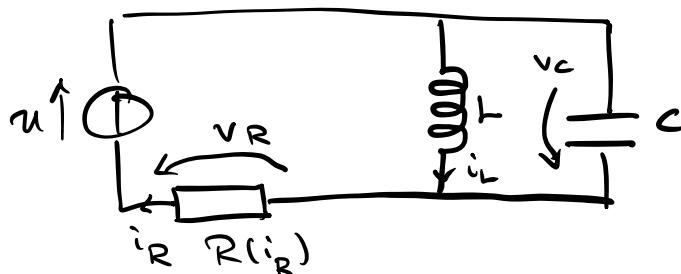
$$\Rightarrow \frac{\partial f}{\partial x} = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial x_1} & \frac{\partial f_1}{\partial x_2} \\ \frac{\partial f_2}{\partial x_1} & \frac{\partial f_2}{\partial x_2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\cos x_1 & 0 \end{bmatrix} \Rightarrow \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_{x=x_0} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\frac{\partial f}{\partial u} = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial u} \\ \frac{\partial f_2}{\partial u} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \Rightarrow \left. \frac{\partial f}{\partial u} \right|_{u=u_0} = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow \begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} &\approx \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 0 \end{bmatrix} \left(\begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} \right) + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} (u - 0) \\ &= \begin{bmatrix} x_2 \\ -x_1 + u \end{bmatrix} \quad (*) \end{aligned}$$

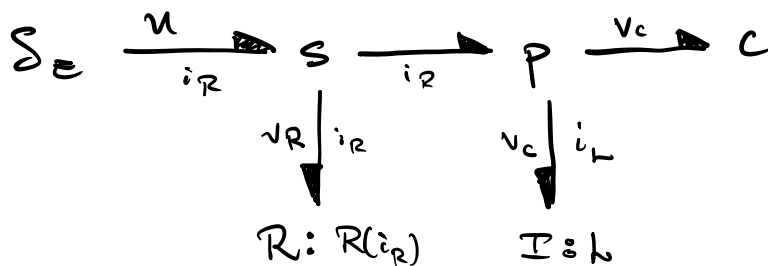
Svar: Systemets linjära tillståndsform vid linjärisering runt stat. tillst $x=0$ för $u(t)=0$ ges av (*)
dvs. $\dot{x} = -x + u$.

Uppgift 3



Ohm's law resistor:
 $v_R = R \cdot i_R$

a) Rita bindningsgrafen för syst.



Svar: Se ovan.

b) Hållt DAE för systemet. mha $\mathbb{Z} = [i_L, v_C, i_R]^T$
 Komponent ekv. Kirchhoffs lagar.

$$\begin{cases} v_R = R \cdot i_R^2 \\ v_L = L \frac{d}{dt} i_L \\ i_C = C \dot{v}_C \end{cases}$$

$$\begin{cases} u = v_C + v_R \\ i_R = i_L + i_C \\ v_L = v_C \end{cases}$$

Eliminera v_L , i_C & v_R

$$\begin{aligned} i_R^2 &= \frac{1}{R} v_R = \frac{1}{R} (u - v_L) & \frac{d}{dt} v_C &= \frac{1}{C} i_C = \frac{1}{C} (i_R - i_L) \\ \frac{d}{dt} i_L &= \frac{1}{L} v_L = \frac{1}{L} v_C \end{aligned}$$

Dvs. DAE_n för systemet ges av:

$$\begin{cases} \frac{d}{dt} i_L - \frac{1}{L} v_C = 0 \\ \frac{d}{dt} v_L - \frac{1}{C} (i_R - i_L) = 0 \\ i_R^2 - \frac{1}{R} (u - v_C) = 0 \end{cases} \quad (**)$$

(dessa def. $F(\dot{\mathbf{z}}, \mathbf{z}) = 0$
med $\mathbf{z} = [i_L, v_C, i_R]^T$)

Svar: DAE_n för systemet ges av (**).

c) Best. index för DAE beskr.

Observera att DAE_n är linjär förutom sista ekv.

$$i_R^2 - \frac{1}{R} (u - v_C) = 0 \text{ derivera m.p.t. tid.}$$

$$\Rightarrow 2 i_R \frac{d}{dt} i_R - \frac{1}{R} (\dot{u} - \dot{v}_L) = 0$$

$$\Rightarrow \frac{d}{dt} i_R = \frac{1}{2R} \frac{1}{i_R} (\dot{u} - \frac{1}{C} (i_R - i_L))$$

Dvs. DAE_n kan skrivas som

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{d}{dt} i_L = \frac{1}{L} v_C \\ \frac{d}{dt} v_L = \frac{1}{C} (i_R - i_L) \\ \frac{d}{dt} i_R = \frac{1}{2R} \frac{1}{i_R} (\dot{u} - \frac{1}{C} (i_R - i_L)) \end{array} \right\} \quad \left. \begin{array}{l} \text{Detta system har} \\ \text{formen } \dot{\mathbf{z}} = \phi(\mathbf{z}, u, \dot{u}) \\ \text{(se kap. 7.4 i kursboken)} \end{array} \right\}$$

Svar: Då DAE_n kan skrivas på formen
 $\dot{\mathbf{z}} = \phi(\mathbf{z}, u, \dot{u})$ så är dess index 1.

Uppgift 4

Se relevanta kapitel i
kursboken.
